PCT

国際事務局



特許協力条約に基づいて公開された国際出願

(51) 国際特許分類6

(11) 国際公開番号

WO96/37555

C08L 69/00, C08K 5/521, 5/15

(43) 国際公開日

1996年11月28日(28.11.96)

(21) 国際出願番号

PCT/JP96/01376

A1

1996年5月24日(24.05.96)

(22) 国際出願日

(30) 優先権データ 特顧平7/152715

1995年5月26日(26.05.95)

JP

(71) 出願人(米国を除くすべての指定国について) 鐘淵化学工業株式会社(KANEGAFUCHI KAGAKU KOGYO KABUSHIKI KAISHA)[JP/JP]

〒530 大阪府大阪市北区中之島三丁目2番4号 Osaka, (JP)

(72) 発明者;および

(75) 発明者/出願人(米国についてのみ)

小山 央(KOYAMA, Tadashi)[JP/JP]

〒560 大阪府豊中市東泉丘3丁目3-20-302 Ösaka, (JP)

最上健二(MOGAMI, Kenji)[JP/JP]

〒566 大阪府摂津市鳥飼西5-5-31-102 Osaka, (JP)

浅田正博(ASADA, Masahiro)[JP/JP]

〒654-01 兵庫県神戸市須磨区横尾8丁目1-1 45-102

Hyogo, (JP)

(74) 代理人

弁理士 伊丹健次(ITAMI, Kenji)

〒530 大阪府大阪市北区西天満3丁目2番4号

大三ピル Osaka, (JP)

(81) 指定国

US, 欧州特許(AT, BE, CH, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT,

LU, MC, NL, PT, SE).

添付公開書類

国際調査報告書

(54) Tide: FLAME-RETARDANT RESIN COMPOSITION

(54) 発明の名称 難燃性樹脂組成物

(57) Abstract

A flame-retardant resin composition which comprises 100 parts (by weight, the same applies hereinafter) of a resin comprising (A) a polycarbonate resin having a viscosity-average molecular weight of 16000 to 29000 and (B) a polyalkylene terephthalate resin at a weight ratio of 75/25 to 90/10, (C) 1 to 10 parts of a copolymer comprising a rubbery polymer and at least one monomer selected from the group consisting of aromatic vinyl monomers, inyl cyanate monomers, acrylic acid, acrylic esters, methacrylic acid, methacrylic esters and maleimide monomers, (D) 2 to 10 parts of an organophosphorus flame retardant, (E) 0.05 to 2 parts of a fluororesin and (F) 0.01 to 10 parts of a halogen-free epoxy compound. The composition does not contain any halogen atom, exhibits excellent flame retardance, impact resistance, heat resistance, moldability, chemical resistance and heat discoloration resistance at a well-balanced state and is suppressed in the problem of silver streaking.

ř

(57) 要約

(A) 粘度平均分子量が16000~29000ポリカーポネート 樹脂と(B)ポリアルキレンテレフタレート樹脂からなり、(A)/ (B) の重量比が75/25~90/10である樹脂100部(重量部、 以下同じ)に対し、(C) ゴム質重合体と、芳香族ビニル単量体、シア ン化ビニル単量体、アクリル酸、アクリル酸エステル、メタクリル酸、 メタクリル酸エステル及びマレイミド系単量体からなる群から選ばれる 少なくとも1種からなる共重合体1~10部、(D)有機リン系難燃剤 2~10部、(E)フッ素系樹脂0.05~2部、(F)ハロゲン非含 有エポキシ化合物 0. 01~10部からなる。ノンハロゲンで優れた難 燃性、耐衝撃性、耐熱性、成形性、耐薬品性、耐熱変色性をバランス良 く備えるとともに、シルバー発生の問題が改善される。

情報としての用途のみ PCTに基づいて公開される国際出願をパンフレット第一頁にPCT加盟国を同定するために使用されるコード

AL アルストーマーシン・	ਵਿੱ
---------------	-----

	,			
			, ,	
		,		
÷	4			
				p.
		¥		
			•	

明細書

難燃性樹脂組成物

技術分野

本発明は、ノンハロゲンでかつ優れた難燃性、耐衝撃性、耐熱性、成 形性等の物性を維持しつつ、更に高度な耐薬品性、耐熱変色性の付与と シルバー発生の改善を同時に達成した難燃性樹脂組成物に関する。

背景技術

成形品の中でもOA分野に使用される電気・電子部品においては、用途によって難燃性でかつ優れた耐衝撃性や耐熱性などの物性を兼ね備えた樹脂組成物が要求される。例えば、耐衝撃性では40 kg・cm/cm以上のノッチ付きのアイゾット衝撃強度、耐熱性では100℃以上のHDT(熱変形温度)、更にこれらに加えて優れた耐薬品性、成形性などを満足するものが求められている。上記のような樹脂組成物としては、ポリカーボネート系樹脂やABS樹脂などが広く使用されている。

近年、特に電気・電子部品の用途においては、火災に対する安全性を 確保するため、使用する樹脂に対し、UL-94 (米国アンダーライタ ーズラボラトリー規格) V-0 に適合するような高度な難燃性が要求さ れる例が多く、このため種々の難燃剤が開発検討されている。

このような高度な難燃性を樹脂組成物に付与する場合、一般的に、難燃剤としてハロゲン系化合物が、必要に応じ三酸化アンチモンなどの難燃助剤と併用されている。しかしながら、ハロゲン系化合物は難燃化の効果は大きいものの、樹脂加工時にハロゲン系化合物の分解によって生成した遊離ハロゲンガスやハロゲン化合物がコンパウンド用押出機のシ

.

リンダーや金型表面などを腐食させたり、また電気・電子部品において は金属部品を腐食させ、接点不良や導通不良などのトラブルの原因とな る。さらに、ハロゲン系化合物の分解によって生成するガスのなかには、 極めて少量ながら毒性のあるものが含まれている。このため、ハロゲン 系化合物を全く含有しない難燃性樹脂組成物の開発が望まれている。

このような難燃剤の1つとしてリン系化合物の使用が種々検討されている。しかしながら、一般的にリン系化合物の難燃化効果は、ハロゲン系化合物に比べて低いため、高度な難燃性を得ようとすると多量に配合する必要がある。この場合、耐衝撃性、耐熱性等の物性が低下し、難燃性との両立が極めて困難になるという問題がある。

上記のような課題を解決しようと種々の検討がなされており、例えば特開平6-192553号公報や特願平6-242055号公報には、それぞれポリカーボネート樹脂、ポリアルキレンテレフタレート樹脂、グラフト共重合体、リン系化合物、フッ素系樹脂を配合した樹脂組成物やそれらの配合剤量等を限定した樹脂組成物が開示されている。

しかし乍ら、これらリン系難燃剤を配合した樹脂組成物は、その特有の現象として、ハロゲン系難燃剤を配合した樹脂組成物に比べると、樹脂加工時のリン系難燃剤の分解等が原因となって、得られた成形品が黄変したり、成形品表面にシルバーが容易に発生したりする問題がある。特に黄変に関しては、得られた成形品を高温条件下で使用した際にその黄変度が更に増すなどの問題がある。

また、要求される物性のなかでも特に耐薬品性に関しては、近年における電気部品分野での製品用途の拡大にともない、更に高度な耐薬品性が要求される場合が多々ある。

上記のような課題を解決しようと種々の検討がなされており、、リン 系鍵燃剤処方の耐熱変色性改善に関しては、例えば特開平5-9371

4				
**				
	*			
7.5				
	•			
			4	
		*		

号公報、特開平6-207088号公報にはポリカーボネート樹脂に対し、特定の有機リン酸ジエステル及び有機リン酸ジエステルのアルカリ金属塩を配合した難燃性樹脂組成物が開示されている。この方法は、樹脂組成物が射出成形機内で滞留した際の変色に対しては効果が認められるものの、使用されている有機リン酸エステル及び有機リン酸エステルのアルカリ金属塩はポリカーボネート樹脂の熱分解反応を促進するためシルバーの発生を促進する。また、特開平6-228426号公報、特開平5-1079号公報及び特開平5-92986号公報には、リン系難燃剤として特定のリン酸エステルを用いることにより成形品の変色を改善する方法が開示されているが、必ずしも充分な効果が得られない場合や、また耐薬品性及びシルバー発生の改善には至らない場合がある。

また、リン系難燃剤処方の耐熱変色性とシルバー発生の同時改善に関しては、特開平6-145508号公報に有機リン系化合物とメラミンシアヌレートをポリアミド樹脂に添加する方法が開示されている。しかし乍ら、メラミンシアヌレートは燃焼時にポリカーボネート系樹脂の発泡を促進し、その結果ドリッピングを多発させるなどポリカーボネート系樹脂組成物には適用困難である。

一方、ポリカーボネート樹脂の耐薬品性を改良する方法としては、例えば特公平5-87540号公報ではポリカーボネート樹脂と熱可塑性ポリエステル樹脂からなる組成物にグラフト共重合体及び高密度ポリエチレン樹脂を配合する方法が開示されているが、難燃化処方への適用の際には高密度ポリエチレン樹脂によって難燃性が低下するという問題が生じる。また、特開平5-21754号公報にはハロゲン化ビスフェノール型エポキシ樹脂を用いた難燃性ポリカーボネート樹脂組成物の耐薬品性改善方法に関する記載があるが、耐熱変色性やシルバー発生に対する効果については言及されておらず、またハロゲン系化合物に起因する

問題点を孕んでいる。

上記のように、リン系難燃剤処方における耐熱変色性、シルバー発生に対して種々の改善方法が提案されているものの、改善効果が充分でなかったり、また適用に際し樹脂組成物が本来有する優れた物性を低下させたりするなど問題がある。このような状況下、ノンハロゲンでかつ優れた難燃性、耐衝撃性、耐熱性、成形性等の物性を有し、更に高度な耐薬品性、耐熱変色性を兼ね備え、かつシルバー発生のない樹脂組成物の開発が待望されている。

本発明は、上記問題点を解消し、ノンハロゲンでかつ優れた鍵燃性、 耐衝撃性、耐熱性、成形性等の物性を維持しつつ、更に高度な耐薬品性、 耐熱変色性の付与とシルバー発生の改善を同時に達成した難燃性樹脂組 成物を提供するものである。

本発明者らは、上記課題を解決するべく鋭意検討を重ねた結果、驚くべきことに、特定の分子量のポリカーボネート樹脂、ポリアルキレンテレフタレート樹脂、特定の共重合体、有機リン系難燃剤、フッ素系樹脂及びハロゲン非含有エポキシ化合物を特定量配合することによって、上記特性を満足する難燃性樹脂組成物が得られることを見いだし、本発明に到達した。

発明の開示

即ち、本発明は、下記の成分(A)、(B)、(C)、(D)、(E)及び(F)からなり、(A)/(B)の重量比が75/25~90/10である樹脂100重量部に対し、(C)を1~10重量部、(D)を2~10重量部、(E)を0.05~2重量部、(F)を0.01~10重量部配合してなることを特徴とする難燃性樹脂組成物を内容とするものである。

(A) 粘度平均分子量が16000~29000ポリカーボネート 樹脂、

- (B) ポリアルキレンテレフタレート樹脂、
- (C) ゴム質重合体と、芳香族ビニル単量体、シアン化ビニル単量体、アクリル酸、アクリル酸エステル、メタクリル酸、メタクリル酸エステル及びマレイミド系単量体からなる群から選ばれる少なくとも1種を構成成分として含む共重合体、
 - (D) 有機リン系難燃剤、
 - (E) フッ素系樹脂、
 - (F) ハロゲン非含有エポキシ化合物。

発明を実施するための最良の形態

本発明で使用するポリカーボネート樹脂(A)とは、具体的に1種以上のビスフェノール化合物と、ホスゲンまたはジフェニルカーボネートのような炭酸エステルを反応させて得られるものである。

ビスフェノール化合物の具体例としては、ハイドロキノン、4,4'ージヒドロキシフェニル、1,1ービス(4ーヒドロキシフェニル)エタン、2,2ービス(4ーヒドロキシフェニル)プロパン、2,2ービス(4ーヒドロキシフェニル)ブタン、ビス(4ーヒドロキシフェニル)スルホン、4,4'ージヒドロキシジフェニルエーテルなどが挙げられ、これらは単独又は2種以上組み合わせて用いられる。特に本発明にとって好ましいビスフェノール化合物は、広く市販されている2,2ービス(4ーヒドロキシフェニル)プロパンである。

ポリカーボネート樹脂の粘度平均分子量は、16000~29000であることが必要で、特に19000~25000であることが好ましい。粘度平均分子量が16000未満であると得られた成形品の耐衝撃

					jū.
	•				
		•			
•		÷			•
9	÷				
			÷		•
				,	
•	ç.				

性と耐薬品性が低下し、また29000を超えると樹脂加工時の成形性 が低下する。

本発明で使用するポリアルキレンテレフタレート樹脂(B)とは、テレフタル酸またはエステル形成能を有するその誘導体と炭素数2~10のグリコールまたはエステル形成能を有するその誘導体を反応させて得られるものである。

上記グリコールの具体例としては、エチレングリコール、プロピレングリコール、1, 4-プタンジオール、ネオペンチルグリコール、1, 5-ペンタンジオール、1, 6-ヘキサンジオールなどが挙げられ、これらは単独又は2種以上組み合わせて用いられる。

更に、ポリアルキレンテレフタレート樹脂の具体例としては、ポリエチレンテレフタレート樹脂、ポリプチレンテレフタレート樹脂、ポリヘキサメチレンテレフタレート樹脂、ポリシクロヘキサンジメチレンテレフタレート樹脂などが挙げられ、これらは単独又は2種以上組み合わせて用いられる。これらの中でも、得られる成形品の耐熱性、耐薬品性の低下が少ないなどの理由から、特にポリエチレンテレフタレート樹脂が好ましい。

ポリアルキレンテレフタレート樹脂の固有粘度は、フェノール対テトラクロロエタンが重量比で 1 対 1 である混合溶媒中、25℃測定したとき 0.4~1.2 d 1/gであることが好ましく、特に 0.6~1.0 d 1/gであることが好ましい。固有粘度が 0.4 d 1/g未満では得られた成形品の耐衝撃性が低下し、1.2 d 1/gを超えると樹脂加工時の成形性が低下する傾向があるので好ましくない。

ポリアルキレンテレフタレート樹脂(B)の製造時の重合触媒としては、ゲルマニウム系、アンチモン系、チタン系、スズ系化合物などの通常公知の各種化合物が使用できるが、シルバー発生に対してより優れた

		* 3						
				•				
	e.							
		•						
			- 2					
•								
		e de la companya de l						
					A .			
			100					
				•	,			
		4						
			•					
								· ·

改善効果が得られるという理由でゲルマニウム系化合物が好ましい。これらのポリアルキレンテレフタレート樹脂(B)の製造方法に関しては特に制限はなく、溶融重合、固相重合などの通常公知の方法が用いられる。

(A) / (B) の重量比は 75 / 25 ~ 90 / 10 であり、特に 80 / 20 ~ 90 / 10 であることが好ましい。 (A) / (B) の重量比が 75 / 25 未満であると得られた成形品の難燃性、耐衝撃性、耐熱性が 低下し、 90 / 10 を超えると得られた成形品の耐薬品性、樹脂加工時の成形性が低下する。

本発明で使用する共重合体(C)におけるゴム質重合体としては、具体的にポリプタジエン、ポリイソプレン、スチレンープタジエンのランダムおよびプロック共重合体、該プロック共重合体の水素添加物、アクリロニトリループタジエン共重合体、イソプレンープタジエン共重合体、エチレンープロピレンのランダム及びプロック共重合体、エチレンープロピレンのランダム及びプロック共重合体、エチレンーアクリル酸エステル、エチレンーアクリル酸プチルなどのエチレンと不飽和カルボン酸エステルとの共重合体、アクリル酸エステループタジエン共重合体、例えばアクリル酸プチループタジエン共重合体、エチレンー酢酸ビニルとの共重合体、エチレンープロピレンーエチリデンノルボルネン共重合体、エチレンープロピレンーエチリデンノルボルネン共重合体、エチレンープロピレンーへキサジエン共重合体などのエチレンとプロピレンと非共役ジエンとの共重合体、ブチレンーイソプレン共重合体などが挙げられ、これらは単独又は2種以上組み合わせて用いられる。

特に本発明にとって好ましいゴム質重合体は、ポリブタジエン、ブタ ジエンースチレン共重合体、ブタジエンーアクリル酸共重合体、ブタジ

	•	÷	•		
					A
4		•	d.	*1	
					•
			·		
				4.	
	4				
	4		0±20		
			6		
	•				

エンーアクリル酸メチル共重合体、ブタジエンーメタクリル酸共重合体、 ブタジエンーメタアクリル酸メチル共重合体又はそれらの2種以上の混 合物である。

共重合体(C)における芳香族ビニル単量体としては、具体的にスチレン、αーメチルスチレン、αーエチルスチレンなどが挙げられ、これらは単独又は2種以上組み合わせて用いられる。特に本発明にとって好ましい芳香族ビニル単量体は、スチレン、αーメチルスチレン又はそれらの混合物である。

共重合体(C)におけるシアン化ビニル単量体としては、具体的にアクリロニトリル、メタクリロニトリルなどが挙げられ、これらは単独又は2種以上組み合わせて用いられる。特に本発明にとって好ましいシアン化ビニル単量体はアクリロニトリルである。

共重合体(C)におけるアクリル酸エステルとしては、具体的にアクリル酸メチル、アクリル酸エチル、アクリル酸プチルなどが挙げられ、これらは単独又は2種以上組み合わせて用いられる。特に本発明にとって好ましいアクリル酸エステルはアクリル酸メチルである。

共重合体(C)におけるメタクリル酸エステルとしては、具体的にメタクリル酸メチル、メタクリル酸エチル、メタクリル酸ブチルなどが挙げられ、これらは単独又は2種以上組み合わせて用いられる。特に本発明にとって好ましいメタアクリル酸エステルはメタクリル酸メチルである。

共重合体(C)における、マレイミド系単量体としては、具体的にマレイミド、Nーメチルマレイミド、Nーエチルマレイミド、Nープロピルマレイミド、Nーシクロヘキシルマレイミド、Nーフェニルマレイミドなどが挙げられ、これらは単独又は2種以上組み合わせて用いられる。特に本発明にとって好ましいマレイミ

		*
•		
	٠,	Å.

ド単量体はマレイミド、N-フェニルマレイミド、N-ヘキシルマレイミド又はそれらの2種以上の混合物である。

共重合体(C)におけるゴム質重合体および各単量体の組成比は特に制限はなく、用途に応じて適宜各成分が配合される。このような共重合体(C)としては、ゴム質重合体の存在下にその他の成分がグラフト共重合したグラフト共重合体などが好ましく、特に、AES樹脂(アクリロニトリルーエチレンープロピレンースチレン共重合体)、MBS樹脂(メタクリル酸メチループタジエンースチレン共重合体)、MB樹脂(メタクリル酸メチループタジエン共重合体)が好ましい。共重合体(C)の製造方法に関しては特に制限がなく、塊状重合、溶液重合、塊状懸濁重合、懸濁重合、乳化重合などの通常公知の方法が用いられる。また、別々に共重合した樹脂をプレンドすることによって共重合体(C)を得ることも可能である。

本発明で使用する共重合体(C)の添加量は、ポリカーボネート樹脂(A)とポリアルキレンテレフタレート樹脂(B)からなる樹脂100重量部に対し1~10重量部であり、特に3~7重量部であることが好ましい。共重合体(C)の添加量が1重量部未満であると得られた成形品の耐衝撃性が低下し、10重量部を超えると得られた成形品の耐熱性、難燃性が低下する。

本発明で使用する有機リン系難燃剤(D)としては、具体的にホスフェート、ホスホネート、ホスフィネート、ホスフィンオキシド、ホスファイト、ホスホナイト、ホスファナイト、ホスファンなどが挙げられ、さらに具体的にトリメチルホスフェート、トリエチルホスフェート、トリブチルホスフェート、トリ (2-エチルヘキシル) ホスフェート、トリブトキシエチルホスフェート、トリフェニルホスフェート、トリクレジルホスフェート、トリキシレニルホスフェート、トリス (イソプロピ

V.		ř.				,
			4			
-4						
·	4				* 1	Ţ
	4					¥3.
					i.	
•						
					a 1	
				*9	49	
. ·			÷			
			•			

ルフェニル) ホスフェート、トリス (フェニルフェニル) ホスフェートトリナフチルホスフェート、クレジルジフェニルホスフェート、キシレニルジフェニルホスフェート、ジフェニル(2ーエチルへキシル) ホスフェート、ジ (イソプロピルフェニル) フェニルホスフェート、フェニルフェニルジクレジルホスフェート、ジブチルホスフェート、モノブチルホスフェート、ジー2ーエチルへキシルホスフェート、モノイソデシルホスフェート、2ーアクリロイルオキシエチルアシッドホスフェート、ジフェニルー2ーメタクリロイルオキシエチルホスフェート、ジフェニルー2ーアクリロイルオキシエチルホスフェート、リフェニルホスファイト、トリフェニルホスファイト、リフェニルホスファイト、シブチルハイドロジエンホスファイト、トリフェニルホスフィンオキシド、トリクレジルホスフィンオキシド、メチルホスホン酸ジエチルなどの化合物が挙げられ、これらは単独又は2種以上組み合わせて用いられる。

特に下記一般式

	**			
			,	
				**
	· je			
				•
2			٠.	
d.				
	•		•	
		*	÷ .	
	•			**)
	•			
*				
	T.			
	3			
				•••
			* **	
			**	

		: 4::	¥,	

イドロキノンビス (ジー2, 6-キシリル) ホスフェート (IV) および これらの縮合物などが挙げられ、これらは単独又は 2種以上組み合わせ て用いられる。

$$(\bigcirc -0 \xrightarrow{1} \xrightarrow{P} + 0 \bigcirc 0 \xrightarrow{P} \xrightarrow{1} 0 \bigcirc 0 \xrightarrow{P} + 0 \xrightarrow{O})_{2}$$

$$(\bigcirc CH_3 \xrightarrow{0} P + 0 \bigcirc 0 \xrightarrow{0} P \xrightarrow{0} 0 \xrightarrow{0} CH_3$$

$$(CH_3 \xrightarrow{0} CH_3 \xrightarrow{0} CH_3 \xrightarrow{0} CH_3 \xrightarrow{0} CH_3 \xrightarrow{0} CH_3$$

$$(CH_3 \xrightarrow{0} CH_3 \xrightarrow$$

· ,			
i.	,		7.0
•	40		
÷	. ***		
		a k	
		i.	

$$(\bigcirc CH_{s} \bigcirc 0) \cap CH_{s} \cap CH$$

上記有機リン系難燃剤(D)の添加量は、ポリカーボネート樹脂(A)とポリアルキレンテレフタレート樹脂(B)からなる樹脂100質量部に対し2~10重量部であり、特に3~6重量部であることが好ましい。有機リン系難燃剤の添加量が2重量部未満であると得られた成形品の難燃性、樹脂加工時の成形性が低下し、10重量部を超えると得られた成形品の耐衝撃性、耐熱性、耐薬品性が低下する。

本発明で使用するフッ素系樹脂(E)とは、樹脂中にフッ素原子を有する樹脂である。具体的にはポリモノフルオロエチレン、ポリシフルオロエチレン、ポリトリフルオロエチレン、ポリテトラフルオロエチレン、テトラフルオロエチレン/ヘキサフルオロプロピレン共重合体などを挙げることができ、これらは単独又は2種以上組み合わせて用いられる。また、得られた成形品の難燃性などの物性を損なわない程度で必要に応じ、上記フッ素モノマーと共重合可能なモノマーとを併用し重合して得られた共重合体を用いてもよい。フッ素系樹脂の分子量は、耐衝撃性と燃焼時の耐ドリッピング性の点から100万~2000万であることが好ましく、特に200万~1000万であることが更に好ましい。これらフッ素系樹脂の製造方法に関しては、乳化重合、懸濁重合、塊状重合、溶液重合などの通常公知の方法により得ることができるが、燃焼時の耐ドリッピング性の観点から乳化重合で製造されたフッ素系樹脂が好ましい。

上記フッ素系樹脂(E)の添加量は、ポリカーボネート樹脂(A)と

14			
	· ·		
		•	

ポリアルキレンテレフタレート樹脂(B)からなる樹脂100重量部に対し0.05~2重量部であり、特に0.2~1重量部が好ましい。フッ素系樹脂の添加量が0.05重量未満であると得られた成形品の難燃性が低下し、2重量部を超えると得られた成形品の耐衝撃性や樹脂加工時の成形性が低下する。

本発明で使用するエポキシ化合物(F)とは、分子内に少なくとも1つ以上のエポキシ基を有する、ハロゲン非含有化合物である。具体的には、Nーグリシジルフタルイミド、Nーグリシジルテトラヒドロフタルイミド、フェニルグリシジルエーテル、pーブチルフェニルグリシジルエーテル、スチレンオキシド、ネオヘキセンオキシド、エチレングリコールジグリシジルエーテル、プロピレングリコールジグリシジルエーテル、ポリテトラメチレングリコールジグリシジルエーテル、ポリテトラメチレングリコールジグリシジルエーテル、ピスフェノールA型エポキシ化合物、ビスフェノールS型エポキシ化合物、レゾルシノール型エポキシ化合物、フェノールノボラック型エポキシ化合物、フェノールイジールングリシジルエステル、セバシン酸ジグリシジルエステル、フタル酸ジグリシジルエステル、セバシン酸ジグリシジルエステル、フタル酸ジグリシジルエステルなどを挙げることができ、これらは単独又は2種以上組み合わせて用いられる。

また、該エポキシ化合物のエポキシ当量は、より高い耐薬品性、耐熱変色性改良効果、シルバー発生改善効果が得られるという理由で100 00以下が好ましく、1000以下が更に好ましい。

上記エポキシ化合物 (F) の添加量は、ポリカーボネート樹脂 (A) とポリアルキレンテレフタレート樹脂 (B) からなる樹脂 1 0 0 重量部に対し0.01~10重量部であり、特に0.05~5重量部が好まし

				•	
•,				4	
	49				
,					
				ţ:	
	•				4
					į.
				ű.	
		•	j		

い。エポキシ化合物の添加量が 0.01重量部未満であると耐薬品性や 耐熱変色性が低下するとともにシルバー発生を抑制することができず、 10重量部を超えると得られた成形品の耐衝撃性が低下する。

これらエポキシ化合物の作用に関しては、以下のように推定される。まずリン系難燃剤を配合した樹脂組成物において、ハロゲン系難燃剤と比べ著しく成形品が黄変したりシルバーが発生したりする原因について考案すると、樹脂加工時にリン系化合物の分解によって生成するリン酸、フェノール、アルコール類等の活性種が更にポリカーボネート樹脂等の分解を著しく促進し、その結果黄変やシルバーの発生の直接的原因となる有色化合物や揮発性化合物が生成することにあると考えられる。加えて、リン系化合物の分解生成物のうちフェノール類は、それ自身異性化等の反応によって有色化合物へ変化しやすいことが知られている。また、これらの分解反応はポリマーの分子量低下を伴うため、耐薬品性の低下も大きな影響を与えると予想される。エポキシ化合物の効果は、これら一連の分解反応において、リン系化合物の分解によって生成するリン酸、フェノール、アルコール類等と反応することで不活性化し、以後の樹脂の分解による分子量低下を極力防止するとともに有色化合物や揮発性化合物の生成を抑制することにあると考えられる。

本発明の難燃性組成物には、必要に応じてさらに他の難燃剤、難燃助 剤、強化剤、熱安定剤、酸化防止剤、紫外線吸収剤、離型剤、着色剤、 結晶核剤、帯電防止剤、充填材、潤滑剤、可塑剤、他のポリマーなどの 各種無機系ないし有機系化合物の1種又は2種以上を本発明の目的を損 なわない程度で配合することができる。

本発明の難燃性樹脂組成物は種々の方法で製造することができ、その方法には、特に限定はないが、ポリカーボネート樹脂(A)及びポリアルキレンテレフタレート樹脂(B)のペレットやパウダーなどに残りの

	•				
			*		
				2	
	**				
		•			
		0			
3.	•				
		Ŷ.			
4.	•				
				•	
				•	
		•			
				•	
, S					
		,			

成分(C)、(D)、(E)、(F)及び必要に応じ各種添加剤を添加し、2軸押出機で溶融混練する方法などにより製造できる。また、配合剤が液体である場合は、液体供給ポンプなどを用い2軸押出機に途中添加して製造することができる。

本発明の難燃性組成物は各種の成形法により種々の形態、例えば各種成形品、シート、ボトル、パイプなどに成形することができる。しかもノンハロゲンでかつ優れた難燃性、耐衝撃性、耐熱性、成形性等の物性を維持しつつ、さらに高度な耐薬品性、耐熱変色性の付与とシルバー発生の改善を同時に達成しているため、家電、OA機器部品などの射出成形品などに好適に使用される。

次に実施例を挙げて本発明を更に具体的に説明するが、本発明はこれらに限定されるものではない。

実施例1

粘度平均分子量が22000で充分に乾燥したビスフェノールAのポリカーボネート樹脂(以下PCという)82.5重量部と重合触媒にゲルマニウム系化合物を用いて得られた固有粘度(フェノール対テトラクロロエタンが重量比で1対1である混合溶媒中、25℃で測定;以下同じ)が0.75d1/gで充分に乾燥したポリエチレンテレフタレート樹脂(以下PETという)17.5重量部に、MB樹脂(メタクリル酸メチル30重量%とプタジエン70重量%の共重合体)5重量部、レゾルシノールビス(ジフェニル)ホスフェート(旭電化工業株式会社製アデカスタブPFR®)4.5重量部、エポキシ当量が約200のエポキシ化合物(旭電化工業株式会社製アデカスタブEP-22®)0.6重量部、乳化重合によって得たポリテトラフルオロエチレン(分子量500万)0.6重量部、安定剤(ビス(2.6-ジーtーブチルー4ーメチルフェニル)ペンタエリスリトールージーホスファイト)0.5重量

部、酸化防止剤(テトラキス・メチレン-3,5-ジーt-ブチル-4-ヒドロキシハイドロシンナメート・メタン)0,2重量部をベント式40mm φ押出機でシリンダー温度250~270℃にて溶融混練し、ペレット化した。

得られた樹脂組成物について、下記の方法で難燃性、耐衝撃性、耐熱 性、成形性、耐薬品性、耐熱変色性及びシルバー発生状況を測定又は評 価した。結果を表 1 に示す。

雞燃性:

ペレットを120℃にて5時間乾燥後、射出成形機(型締め圧35トン)を用い、シリンダー温度280℃、金型温度70℃にて試験片を作成し、得られた試験片について、UL-94V規格にしたがって厚さ1/16インチの難燃性を測定した。

耐衝整性:

ペレットを120℃にて5時間乾燥後、射出成形機(型締め圧75トン)を用い、シリンダー温度280℃、金型温度70℃にて試験片を作成し、得られた試験片について、ASTM D-256にしたがって厚さ1/8インチ ノッチ付きのアイゾッド衝撃強度を測定した。耐熱性:

ペレットを120 Cにて5 時間乾燥後、射出成形機(型締め圧75トン)を用い、シリンダー温度280 C、金型温度70 Cにて試験片を作成し、得られた試験片について、ASTM D-648にしたがって厚さ1/4 インチHDT(熱変形温度、荷重18.6 kg/cm²)を測定した。成形性:

ペレットを120℃にて5時間乾燥後、射出成形機(型締め圧150 トン)及びゲート4mm×4mm、幅10mm、厚さ3mmのうず巻き 状の金型を用い、射出圧力100kg/cm²、シリンダー温度280℃、金

	,				
ů.		•		,	
				4	
			4		

型温度70℃にて成形を行い、その流動長を測定した。

耐薬品性:

ペレットを120℃にて5時間乾燥後、射出成形機(型締め圧75トン)を用い、シリンダー温度280℃、金型温度70℃にて試験片を作成し、得られた試験片について、1.0%及び1.5%曲げ歪みを加えてサラダ油を塗布し、24時間後のクラック発生の有無を調べ、下記基準で評価した。

A: クラックの発生が認められない。

B:長さ1mm未満の小さなクラックの発生が認められる。

C:長さ1m以上の大きなクラックの発生が認められる。

D: 長さ 1 mm以上の大きなクラックの発生とともに試験片の破断が認められる。

耐熱変色性:

ペレットを120℃にて5時間乾燥後、射出成形機(型締め圧35トン)を用い、シリンダー温度280℃、金型温度70℃にて得た色見本(80m×50m×2mm)の色相を目視で判断した。更に同様にして得た色見本を140℃で48時間加熱処理後の色相(L、a、b)を色差計にて測定し、加熱処理にともなう色相変化を△Eとして算出した。シルバー発生状況:

ペレットを120℃にて5時間乾燥後、射出成形機(型締め圧75トン)を用い、シリンダー温度300℃、金型温度70℃にて120m×120m×3mの平板を成形し、10ショット目の成形品におけるシルバー発生状況を下記基準で判断した。

A:10個の成形品のいずれにもシルバーの発生が認められない。

B:10個の成形品のうち1個のみにシルバーの発生が認められる。

					9				
			*						
								*	
	*								
			,	e.					
			·						
			*		(4)				
		· ·				. •			
			£-				7		
			1.						
				·					
							•		
				÷-					e
		7.							
							0		
,			٠,						
							4.		
				4					
						•			
				3					
		·							
		•							
	g.			•					

WO 96/37555 PCT/JP96/01376

C:10個の成形品のうち2個以上にシルバーの発生が認められる。

D:10個の成形品のいずれにもシルバーの発生が認められる。 実施例2

実施例1において、粘度平均分子量が22000のPCに代えて粘度 平均分子量が19000のPCを使用した以外は実施例1と同様にして 実施した。結果を表1に示す。

実施例3

実施例1において、PCの使用量を72.5重量部から78.0重量 部に、PETの使用量を17.5重量部から22.0重量部にそれぞれ 変更した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表1に示す。 実施例4

実施例1において、レゾルシノールビス(ジフェニル)ホスフェートの使用量を4.5重量部から6.0重量部に変更した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表1に示す。

実施例 5

実施例1において、レゾルシノールビス(ジフェニル)ホスフェート4.5 重量部に代えて、ビスフェノールAビス(ジクレジル)ホスフェート(アクゾカシマ製ホスフレックス580®)5.3 重量部を使用した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表1に示す。

実施例 6

実施例1において、レゾルシノールビス(ジフェニル)ホスフェート 4.5 重量部に代えて、レゾルシノールビス(ジー2.6ーキシリル) ホスフェート5.8 重量部を使用した以外は実施例1と同様にして実施 した。結果を表1に示す。

実施例7

実施例1において、レゾルシノールビス(ジフェニル)ホスフェート 4.5重量部に代えて、ハイドロキノンビス(ジー2,6ーキシリル) ホスフェート5.3重量部を使用した以外は実施例1と同様にして実施 した。結果を表1に示す。

実施例8

実施例1において、レゾルシノールビス(ジフェニル)ホスフェート に代えて、クレジルジフェニルホスフェートを使用した以外は実施例1 と同様にして実施した。結果を表1に示す。

実施例9

実施例1において、エポキシ化合物の使用量を0.6重量部から1.5重量部に変更した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表1に示す。

実施例10

実施例1において、エポキシ化合物としてアデカスタブEP-22に 代えて、油化シェルエポキシ株式会社製エピコート1007®(エポキ シ当量:約2000)を使用した以外は実施例1と同様にして実施した。 結果を表1に示す。

•							
		,					
			ζ,				
			•	\$ ·	4		14.
		*			.		
			•				
-7							
						14. · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
	S.			1.0			
				•1			
1		9					•
		<i>y</i>					

【表1】

				Г					A				
				<u> </u>	r				包 例				
				1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
	A:PC抽脂	分子量:220	00	82.5		78.0	82.5	82.5	82.5	82.5	82.5	82.5	82.5
		分子量:190	00		82.5								
	B:PET 樹脂	触媒: %	てが来	17.5	17.5	22.0	17.5	17.5	17.5	17.5	17.5	17.5	17.5
		触媒: アン	ft) 系										
R	C:共重合体	k #1	(1)	5.0	5.0	.5.0	5.0	5, 0	5.0	5.0	5.0	5.0	5.0
١.		•	(2)										
合	D:有機以系	製燃剤 #2	(1)	4.5	4.5	4.5	6.0					4.5	4.5
処			(2)		•			5.3					20
			(3)						5.8		·		
方	:		(4)							5.3			
			(5)		·						4.5		
	B:おりテトラフル	toifux		0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6
	P: I 科 沙 比 合	物 #3	(1)	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	1.5	
	<u> </u>		(2)										0.6
			(3)	1									
			(4)										
	安定剤			0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
	酸化防止剂	ij		0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
	アイソット衝撃	強度(kg・c	n/cn)	78	7 5	68	<i>7</i> 5	77	7 5	76	62	74	76
物	UL94V	燃烧試験		V-0	V-0	V-0	V-0	V-0	V-0	V-0	V-0	V-0	V-0
性	HDT	(°C)		107	106	103	105	107	106	106	101	105	106
位值	流動長	(mn)		720	800	780	750	710	700	710	830	7 30	690
115	耐薬品性	1.0%歪	*24hr	A	A	Α	Α	Α	Α	Α	Α	Α	A
		1.5%歪	*24 hr	Α	A	Α	Α	Α	Α	Α	Α	Α	В
	耐熱変色性	成形後		白色	白色	白色	白色	白色	白色	白色	白色	白色	白色
		加熱後	ΔΕ	7	7	6	8	7	7	6	9	4	12
	シルバー外	生状况		Α	Α	Α	Α	A	A	A	A	A	В

- *1 (1): MB樹脂 (メタアクリル酸メチループタジエン共重合体)
 - (2): MB S樹脂(メタアクリル酸メチループタジエンースチレン共重合体)
- 42(1): レゾルシノールビス (ジフェニル) ホスフェート
 - (2): ビスフェノールAビス (ジクレジル) ホスフェート
 - (3): レゾルシノールピス (ジー2, 6-キシリル) ホスフェート
 - (4): ハイドロキノンビス (ジー2, 6-キシリル) ホスフェート
 - (5): クレジルジフェニルホスフェート
- ‡3 (1): 旭電化工業株式会社製アデカスタブEP-22®
 - (2):油化シェルエポキシ株式会社製エピコート1007®
 - (3): ナガセ化成工業株式会社製デナコールEX-146®
 - (4): ナガセ化成工業株式会社製デナコールEX-411®

実施例11

実施例1において、エポキシ化合物としてアデカスタブEP-22に 代えて、ナガセ化成工業株式会社製デナコールEX-146®(エポキ シ当量:約226)を使用した以外は実施例1と同様にして実施した。 結果を表2に示す。

実施例 1 2

実施例1において、エポキシ化合物としてアデカスタブEP-22に 代えて、ナガセ化成工業株式会社製デナコールEX-411® (エポキ シ当量:約231)を使用した以外は実施例1と同様にして実施した。 結果を表2に示す。

実施例 1 3

実施例1において、MB樹脂に代えてMBS樹脂(メタクリル酸メチル8重量%とプタジエン70重量%とスチレン22重量%の共重合体)を使用した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表2に示す。

実施例14

実施例1において、MB樹脂の使用量を5.0重量部から7.0重量部に変更した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表2に示す。 実施例15

実施例1において、ポリテトラフルオロエチレンの使用量を0.6重量部から0.9重量部に変更した以外は実施例1と同様にして実施した。 結果を表2に示す。

実施例 1 6

実施例1において、PET樹脂として、重合触媒にアンチモン系化合物を用いた固有粘度 (フェノール対テトラクロロエタンが重量比で1対1である混合溶媒中、25℃で測定;以下同様)が0.65d1/gで

				J•			
				A			
÷					170 M	•	
	٠.						
		٠					
	, ,		÷				
			14.4				
				,			
	•		19	,			

充分に乾燥したPET樹脂を17.5重量部使用した以外は実施例1と 同様にして実施した。結果を表2に示す。

	•	,	•	
7)				
	à.		•	

【表2】

	•			実	施修	Rj	
		1 1	1 2	1 3	14	1 5	1 6
	A:PC樹脂 分子量:22000 分子量:19000	82. 5	82. 5	82. 5	82. 5	82. 5	82. 5
	B:PET 樹脂 触媒: ケルマニウム系 触媒: アンチモン 系	17.5	17.5	17.5	17.5	17.5	17. 5
配合	C:共重合体	5.0	5.0	5.0	7.0	5.0	5. 0
処方	D:有機リン系難燃剤 #2 (1) (2) (3) (4) (5)	4.5	4. 5	4. 5	4.5	4. 5	4.5
	B:ポリテトラフルオロエチレン	0.6	0.6	0.6	0.6	0.9	0.6
	F:エボキッ 化合物 *3 (1) (2) (3) (4)	0. 6	0.6	0. 6	0. 6	0.6	0. 6
	安定剤	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
	酸化防止剤	0.2	0.2	0. 2	0.2	0.2	0.2
	アイソット衝撃強度(kg・cm/cm)	70	71	73	77	78	76
#	UL94V燃焼試験	V-0	V-0	V-0	V-0	V-0	V-0
物性	HDT (°C)	102	101	106	101	106	106
値	流動長(mm)	740	720	700	750	690	780 -
144	耐薬品性 1.0%歪*24hr 1.5%歪*24hr	A A	A A	A A	A A	A A	A A
	耐熱変色性 成形後 加熱後 Δ E	白色	白色 7	白色	白色 7	白色 10	白色
	シルバー発生状況	Α	A	Α	Α	A	В

*1 (1): MB樹脂 (メタアクリル酸メチループタジエン共重合体) (2): MBS樹脂 (メタアクリル酸メチループタジエンースチレン 共重合体)

• ----

- *2 (1): ν ゾルシノールビス (ジフェニル) ホスフェート (2): ビスフェノールAビス (ジクレジル) ホスフェート (3): ν ゾルシノールビス (ジー2. 6ーキシリル) ホスフェー
 - ンビス(ジー2、6ーキシリル)ホスフェート
- **社製アデカスタブEP**
 - ェルエポキシ株式会社製エピコート10078
 - ナガセ化成工業株式会社製デナコールEX-146® ナガセ化成工業株式会社製デナコールEX-411®

比較例1

実施例1において、エポキシ化合物を使用しない以外は実施例1と同 様にして実施した。結果を表3に示す。

エポキシ化合物を使用しない場合、耐薬品性、耐熱変色性が低下する とともにシルバーの発生が増大することが実施例1との比較によって明 らかである。

比較例 2

実施例1において、レゾルシノールビス(ジフェニル)ホスフェート を使用しない以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表3に示す。

リン系難燃剤を使用しない場合、難燃性と成形性が低下することが、 実施例1との比較によって明らかである。

比較例3

実施例1において、ポリテトラフルオロエチレンを使用しない以外は 実施例1と同様にして実施した。結果を表3に示す。

ポリテトラフルオロエチレンを使用しない場合、難燃性が低下するこ とが、実施例1との比較によって明らかである。

比較例 4

実施例1において、MB樹脂を使用しない以外は実施例1と同様にし て実施した。結果を表3に示す。

MB樹脂を使用しない場合、耐衝撃性が低下することが、実施例1と の比較によって明らかである。

比較例 5

実施例1において、粘度平均分子量が22000のPCに代えて粘度 平均分子量が15000のPCを使用した以外は実施例1と同様にして 実施した。結果を表3に示す。

粘度平均分子量が16000未満のPCを使用した場合、耐衝撃性と 耐薬品性が低下することが、実施例1との比較によって明らかである。 比較例6

実施例1において、粘度平均分子量が22000のPCに代えて粘度 平均分子量が30000のPCを使用した以外は実施例1と同様にして 実施した。結果を表3に示す。

粘度平均分子量が30000未満のPCを使用した場合、成形性が低下することが、実施例1との比較によって明らかである。

比較例7

実施例1において、PCの使用量を82.5重量部から98.0重量 部に変更し、PETの使用量を17.5重量部から2.0重量部に変更 した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表3に示す。

PET/PCの重量比が90/10を超えた場合、耐薬品性と成形性が低下することが、実施例1との比較によって明らかである。 比較例8

実施例1において、PCの使用量を82、5重量部から70.0重量 部に変更し、PETの使用量を17.5重量部から30.0重量部に変 更した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表3に示す。

PET/PCの重量比が75/25未満の場合、耐衝撃性、難燃性、耐熱性が低下することが、実施例1との比較によって明らかである。 比較例9

実施例1において、MB樹脂の使用量を5.0重量部から12.0重

	,			
ė.	· · · (**		
				1,0
				•
4		·		
	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	93		
				A
1				
		÷		
· •			*	

量部に変更した以外は実施例 1 と同様にして実施した。結果を表 3 に示す。

MB樹脂の使用量が10重量部を超える場合、難燃性、耐熱性、耐薬品性が低下することが、実施例1との比較によって明らかである。 比較例10

実施例1において、レゾルシノールビス(ジフェニル)ホスフェートの使用量を4.5重量部から12.0重量部に変更した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表3に示す。

リン系難燃剤の使用量が10重量部を超える場合、耐衝撃性、耐熱性、耐薬品性が低下することが、実施例1との比較によって明らかである。

			ý.			
			,			
ž.					**************************************	
					2.6	44
				4		*
	e.					
,		•				

LOCUL

											•	
				·		比	較	例				,
L			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
		分子量:22000	82.5	82.5	82.5	82.5			98.0	70.0	82. 5	82.5
	A:PC樹脂	分子量:15000					82.5				,	
		分子量:30000			·			82.5			'	
	B:PET 樹脂		17.5	17.5	17.5	17.5	17.5	17.5	2.0	30.0	17.5	17.5
	C:共重合体	* * 1 (1)	5.0	5.0	5.0		5.0	5.0	5.0	5.0	12.0	5.0
_		. (2)]	-]						
配	有機窒素系	難燃剤 \$2										
合	三酸化アン	/チモ ン										
	D:有機以3		4.5		4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	12.0
処		. (2)							•			
-		(3)										
方		(4) (5)										
		(6)										
	B:ポリテトラフル		0.6	0.6		0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6
	P:球科外比台	物 #4		0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6
	安定剤		0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5	0.5
	酸化防止	ij	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
	アイゾッド衝撃	強度(kg·cm/cm)	50	72	77	10	9	79	80	10	78	7
物	UL941	7.燃烧試験	V-0	V-2	V-2	V-0	V-0	V-0	V-0	V-1	V-2	V-0
性性	HDT	(°C)	103	120	107	110	104	108	112	9 5	92	95
位值	流動長	(mm)	760	580	750	620	850	490	480	840	810	870
	耐薬品性	1. 0%至\$24hr	A	A	Α	Α	Α	A	D	A	D	D
		1.5%至#24hr	D	A	A	Α	С	Α	D	Α	D	D
	耐熱変色的	主 成形後	黄色	白色	色	白色						
		加熱後AE	41	9	8	7	10	7	8	6	11	12
	シルベーラ	生状况	D	Α	A	Α	A	Α	A	Α	A	В

- *1 (1): MB樹脂 (メタアクリル酸メチループタジエン共重合体)
 - (2): MB S樹脂 (メタアクリル酸メチルーブタジエンースチレン共重合体)
- +2 臭素化ポリスチレン樹脂
- 43 (1): レゾルシノールピス (ジフェニル) ホスフェート
 - (2): ピスフェノールAピス (ジクレジル) ホスフェート
 - (3): レゾルシノールピス (ジー2 6ーキシリル) ホスフェート
 - (4): クレジルジフェニルホスフェート
 - (5): リン酸ジエステル
 - (6): リン酸ジエステルのカリウム塩
- #4 旭電化工業株式会社製アデカスタブEP-22®

				•
*	Æ,	to		*
÷	*.			
		54°C		
	÷ ·.			
	.2			
		0.0	i A	
,				
		14		
	-4			
1				
		À		
		**		

比較例11

実施例1において、ポリテトラフルオロエチレンの使用量を0.6重量部から2.5重量部に変更した以外は実施例1と同様にして実施した。 結果を表4に示す。

ポリテトラフルオロエチレンの使用量が2重量部を超える場合、耐衝 撃性、成形性が低下することが、実施例1との比較によって明らかであ る。

比較例12

実施例1において、エポキシ化合物の使用量を0.6 重量部から12.0 重量部に変更した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表4に示す。

エポキシ化合物の使用量が10重量部を超える場合、耐衝撃性、耐薬 品性が低下することが、実施例1との比較によって明らかである。

比較例13

実施例1において、エポキシ化合物を使用せずに、PCの使用量を82.5 重量部から94.0 重量部に、PETの使用量を17.5 重量部から6.0 重量部に、レゾルシノールビス(ジフェニル)ホスフェートの使用量を4.5 重量部から15.0 重量部に、ポリテトラフルオロエチレンの使用量を0.6 重量部から5.0 重量部に変更し、MB樹脂の代わりにMBS樹脂を6.0 重量部使用した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表4に示す。

PETに対するPCの重量比が90/10を超え、有機リン系難燃剤の使用量が10重量部を超え、ポリテトラフルオロエチレンの使用量が2重量部を超え、エポキシ化合物を使用しない場合、耐熱性、成形性、耐薬品性、耐熱変色性が低下するとともにシルバー発生が増大することが実施例1との比較によって明らかである。

••

比較例 1 4

実施例1において、エポキシ化合物を使用せずに、下記構造式(V)、(VI)で示されるリン酸ジエステル及びリン酸ジエステルのカリウム塩をそれぞれ0.1重量部使用した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表4に示す。

$$\bigcirc \begin{matrix} CH_{3} \\ C \\ C \\ CH_{2} \end{matrix} \bigcirc \begin{matrix} Br \\ O \\ D \\ CH_{3} \end{matrix} \bigcirc \begin{matrix} Br \\ O \\ D \\ C \\ CH_{3} \end{matrix} \bigcirc \begin{matrix} CH_{3} \\ CH_{3} CH_{3} \\ CH_{3} \end{matrix} \end{matrix} \bigcirc \begin{matrix} CH_{3} \\ CH_{3} \end{matrix} \bigcirc \begin{matrix} CH_{3} \\ CH_{3} \end{matrix} \bigcirc \begin{matrix} CH_{3} \\ CH_{3} \end{matrix} \end{matrix} \end{matrix} \bigcirc \begin{matrix} CH_{3} \\ CH_{3} \end{matrix} \end{matrix} \end{matrix} \bigcirc \begin{matrix} CH_{3} \\ CH_{3} \end{matrix} \end{matrix} \end{matrix} \bigcirc \begin{matrix} CH_{$$

エポキシ化合物を使用せずに、リン酸ジエステル及びリン酸ジエステルのカリウム塩を使用した場合に耐薬品性、耐熱変色性が低下するとともにシルバー発生が増大することが、実施例 1 との比較によって明らかである。

比較例 1 5

実施例1において、エポキシ化合物の使用せずに、レゾルシノールビス(ジフェニル)ホスフェートの代わりにビスフェノールA(ジクレジル)ホスフェートを10.0重量部、クレジルジフェニルホスフェートを5.0重量部使用した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表4に示す。

エポキシ化合物を使用せずに、有機リン系難燃剤の使用量が 1 0 重量 部を超える場合、耐衝撃性、耐熱性、耐薬品性、耐熱変色性が低下する とともにシルバー発生が増大することが、実施例 1 との比較によって明

,	•		
		·	
	·		

らかである。

比較例 1 6

実施例1において、エポキシ化合物の使用せずに、レゾルシノールビス(ジフェニル)ホスフェートの代わりにレジルシノールビス(ジー2,6ーキリシル)ホスフェートを使用した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表4に示す。

エポキシ化合物を使用しない場合、耐薬品性、耐熱変色性が低下する とともにシルバー発生が増大することが、実施例1との比較によって明 らかである。

比較例 1 7

実施例1において、エポキシ化合物とレゾルシノールビス(ジフェニル)ホスフェートを使用せずに、臭素化ポリスチレン樹脂(日産フェロ株式会社製パイロチェック68PB®)を12.0重量部使用した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表4に示す。

エポキシ化合物を使用せずに、有機臭素系難燃剤を使用した場合に、 耐薬品性、耐熱変色性における耐加熱後色相変化が低下するとともにシ ルバー発生が増大することが、実施例1との比較によって明らかである。 比較例18

実施例1において、エポキシ化合物とレゾルシノールビス(ジフェニル)ホスフェートを使用せずに、臭素化ポリスチレン樹脂(日産フェロ株式会社製パイロチェック68PB®)を8.0重量部、三酸化アンチモンを3.0重量部使用した以外は実施例1と同様にして実施した。結果を表4に示す。

エポキシ化合物を使用せずに、有機臭素系難燃剤と三酸化アンチモンを使用した場合に、耐薬品性、耐熱変色性における耐加熱後色相変化が低下するとともにシルバー発生が増大することが、実施例1との比較によって明らかである。

*.			
	ý.		
•			
		•	
		n.).	
		**	
	÷		

.

【表4】

	· <u> </u>									
					比	校	例			
			11	12	13	14	15	16	17	18
		分子量:22000	82.5	82.5	94.0	82.5	82.5	82. 5	82.5	82. 5
	A:PC樹脂	分子量:15000						1		
		分子量:30000								
	B:PBT 樹脂	i	17.5	17.5	6.0	17.5	17.5	17.5	17.5	17.5
	C:共重合体	* * 1 (1)	5.0	5.0		5.0	5.0	5.0	5. 0	5. 0
_		. (2)			6.0					
配	有機窒素系	系難燃剤 #2							12.0	8. 0
合	三酸化アン	ノチモン								3.0
	D:有機リンダ	系難燃剤 #3(1)	4.5	4.5	15.0	4.5				
処		(2)	1				10.0			
		(3)						4.5		
方		(4)				0.1	5.0			
		(5) (6)			i	0.1				
	B:ポリテトラフル		2.5	0.6	5.0	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6
	F:エポキシイとな		0.6	12.0	-					
	安定剤	3 14	0.5	0.5	0.5	0,5	0.5	0.5	0.5	0.5
	酸化防止	ŝal .	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2	0.2
		陸強度(kg·cm/cm)	12	10	50	60	6	58	70	75
		V燃烧試験	V-0	V-0	V-0	V-0	V-0	V-0	V-0	V-0
物	HDT	104	101	93	103	96	104	120	124	
性	流動長	(mm)	390	780	420	800	900	740	750	780
値	耐薬品性	1.0%至 * 24hr	A	A	D	В	D	A	Α	Α
		1.5%歪‡24hr	A	C	D	D	D	·D	D	D
	耐熱変色		白色	白色	黄色	黄色	黄色	黄色	白色	白色
		加熱後AE	10	9	42	39	38	37	22	23
	シルバー	発生状況	A	A	D	D	D	D	C	C

- *1 (1): MB樹脂 (メタアクリル酸メチループタジエン共重合体)
 - (2): MBS樹脂 (メタアクリル酸メチループタジエンースチレン共重合体)
- #2 臭素化ポリスチレン樹脂
- #3 (1): レゾルシノールビス (ジフェニル) ホスフェート
 - (2): ビスフェノールAビス (ジクレジル) ホスフェート
 - (3): レゾルシノールビス (ジー2, 6-キシリル) ホスフェート
 - (4): クレジルジフェニルホスフェート
 - (5): リン酸ジエステル
 - (6): リン酸ジエステルのカリウム塩
- *4 旭電化工業株式会社製アデカスタブEP-22®

WO 96/37555 PCT/JP96/01376

産業上の利用可能性

銀上のとおり、本発明の難燃性組成物は、ノンハロゲンでかつ優れた 難燃性、耐衝撃性、耐熱性、成形性等の物性を維持しつつ、更に高度な 耐薬品性、耐熱変色性の付与とシルバー発生の改善を同時に達成してい るため、家電、OA機器部品などの射出成形品などに好適に使用される。

		11.			

請求の範囲

- 1. 下記の成分(A)、(B)、(C)、(D)、(E)及び(F)からなり、(A)/(B)の重量比が75/25~90/10である樹脂100重量部に対し、(C)を1~10重量部、(D)を2~10重量部、(E)を0.05~2重量部、(F)を0.01~10重量部配合してなることを特徴とする難燃性樹脂組成物。
- (A) 粘度平均分子量が16000~29000のポリカーボネート 樹脂、
 - (B) ポリアルキレンテレフタレート樹脂、
- (C) ゴム質重合体と、芳香族ビニル単量体、シアン化ビニル単量体、アクリル酸、アクリル酸エステル、メタクリル酸、メタクリル酸エステル及びマレイミド系単量体からなる群から選ばれる少なくとも1種を構成成分として含む共重合体、
 - (D) 有機リン系難燃剤、
 - (E)フッ素系樹脂、
 - (F) ハロゲン非含有エポキシ化合物。
- 2. (B) ポリアルキレンテレフタレート樹脂がポリエチレンテレフタレート樹脂である請求項1記載の難燃性樹脂組成物。
- 3. (B) ポリエチレンテレフタレート樹脂がゲルマニウム系化合物を重合触媒として得られたものである請求項2記載の難燃性樹脂組成物。
- 4. (D) 有機リン系難燃剤が下記一般式で表される縮合リン酸エステルである請求項1~3のいずれか1項に記載の難燃性樹脂組成物。

	9				
	,				
			,		
					140
			4		
			4) 4) 2		
			.*		
	2.5				
	j (7
-, 1			+9		
	<i>*</i>				
					N.

		4			
	*	4. V			
				ž.	
					24.2
			÷	Ŷ	
•					

WO 96/37555 PCT/JP96/01376

(式中、R₁、R₂は1価の芳香族基又は脂肪族基、R₂は2価の芳香 族基、nは0~15)

•

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP96/01376

	·							
Int.	. C1 ⁶ C08L69/00, C08K5/521,	5/15	4					
According	According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC							
B. FIEI	DS SEARCHED							
Minimum de	ocumentation searched (classification system followed by	classification symbols)						
Int.	. Cl ⁶ .C08L69/00, C08K5/521,	5/15						
Documentat	Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched							
Electronic d	ata base consulted during the international search (name o	of data base and, where practicable, search t	erms used)					
C. DOCU	MENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT							
Category*	Citation of document, with indication, where ap	opropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.					
A	JP, 6-192553, A (Bayer AG.) July 12, 1994 (12. 07. 94), Claim & EP, 594021, A2	,	1 - 4					
A	A JP, 2-92961, A (The Dow Chemical Co.), April 3, 1990 (03. 04. 90), Claim & EP, 360015, A1 & US, 4927870, A							
A JP, 4-36346, A (GE Plastics February 6, 1992 (06. 02. 9 Claim (Family: none)		Japan Ltd.), 2),	1 - 4					
	·							
Furth	er documents are listed in the continuation of Box C.	See patent family annex.						
"A" docum	data and not in conflict with the application but sited to understand							
"L" docum cited to	"L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other							
"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means "O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means "O" a document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art								
"P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed "&" document member of the same patent family								
	Date of the actual completion of the international search September 3, 1996 (03. 09. 96) Date of mailing of the international search report September 10, 1996 (10. 09. 96)							
Name and r	Name and mailing address of the ISA/ Authorized officer							
Japa	Japanese Pat nt Office							
Facsimile N		Telephone No.	0.1					

A.	発明の属する	分野の分類(国際特許分類(IPC))	
	Int. C16	C08L69/00、C08K5/521、5/15	

B. 調査を行った分野

調査を行った最小限資料(国際特許分類(IPC))

Int. C16 C08L69/00, C08K5/521, 5/15

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

国際調査で使用した電子データベース (データベースの名称、調査に使用した用語)

C. 関連すると認められる文献						
引用文献の		関連する				
カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	請求の範囲の番号				
Α	JP, 6-192553, A (パイエル・アクチエンゲゼルシャフト)	1-4				
	12.7月.1994(12.07.94)					
	特許請求の範囲					
	&EP, 594021, A2					
A	JP,2-92961,A(ザ・ダウ・ケミカル・カンパニー)	1-4				
	3. 4月. 1990 (03. 04. 90)					
	特許請求の範囲					
	&EP, 360015, A&US, 4927870, A					
A	JP,4-36346,A(日本ジーイープラスチック株式会社)	1-4				
	6. 2月. 1992 (06. 02. 92)					
	特許請求の範囲(ファミリーなし)					
1	1					

□ C欄の続きにも文献が列挙されている。

□ パテントファミリーに関する別紙を参照。

* 引用文献のカテゴリー

- 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示す もの
- 「E」先行文献ではあるが、国際出願日以後に公表されたもの
- 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行 日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する 文献 (理由を付す)
- 「O」ロ頭による開示、使用、展示等に督及する文献
- 「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

の日の後に公表された文献

- 「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって て出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理 論の理解のために引用するもの
- 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明 の新規性又は進歩性がないと考えられるもの
- 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以 上の文献との、当業者にとって自明である組合せに よって進歩性がないと考えられるもの
- 「&」同一パテントファミリー文献